

In re <u>PATENT APPLICATION</u> of Inventor(s): KOIZUMI et al

Appln. No. <u>0 8 / 147,433</u>
series code † † serial no.

Filed:

November 5, 1993

Title: SOFT VINYL CHLORIDE RESIN COMPOSITION AND MOLDED ARTICLE

MADE OF THE SAME

Group Art Unit 1511

Examiner: J. Guarriello

Atty. Dkt. 203863/900580US2

M# / Client Ref.

ate: <u>June 28, 1994</u>

SUBMISSION OF PRIORITY CLAIM AND PRIORITY DOCUMENT IN ACCORDANCE WITH THE REQUIREMENTS OF RULE 55

Hon. Commissioner of Patents and Trademarks Washington, D.C. 20231

Sir:

It is respectfully requested that under the provisions of 35 U.S.C. 119/365 this application be given the benefit of the foreign filing date of the following, a certified copy of which is submitted herewith along with an English translation of each:

Application No.	Country of Origin	<u>Filed</u>
Hei 3-149799	Japan	May 24, 1991
Hei 3-149800	Japan	May 24, 1991

Respectfully submitted,

CUSHMAN, DARBY & CUSHMAN

Atty/Sec:GLK/JSM:zmb

1100 New York Avenue, N.W. Ninth Floor

Washington, D.C. 20005-3918

Telephone: (202) 861-3000

By G. Lloyd Knight

Atty: <u>||//////</u> Reg. No. 17,698

Telephone: (202)861-3090

Fax:

(202) 822-0944

CDC-122 3/94

# IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE TRANSLATION CERTIFICATE

#### VERIFIED TRANSLATION

Honorable Commissioner of Patents and Trademarks Washington, D.C. 20231

Sir:

The undersigned, of the below address, hereby verifies that he well knows both the English and Japanese languages, and that the attached is a full, true literal and faithful translation into the English language of the Japanese language application, Japanese Patent Application No. Hei 3-149799.

The undersigned declares further that all statements made herein on personal knowledge are true and that all statements made on information and belief are believed to be true; and further that these statements were made with the knowledge that willful false statements and the like so made are punishable by fine or imprisonment, or both, under Section 1001 of Title 18 of the United States Code and that such willful false statements may jeopardize the validity of the application or any patent issuing thereon.

Signed this 20 day of June, 1994.

Translator's Signature:

Name: Toshiyo Yamaguchi

Toshigo Your gudi

Address: 2-6-1-504, Kaidori, Tama-City,

Tokyo, Japan

[Title of Document] Application for Patent

[Docket No] G-20260

[Filing Date] May 24, 1991

[Address] Commissioner of Patent Office

[Int. Cl.] CO8L 27/00

[Title of Invention] Soft Vinyl Chloride Resin Composition

[Number of Claim] 1

[Inventor]

[Name] Tugunori SUGIURA

[Address] c/o TOYODA GOSEI CO., LTD., Oaza-Ochiai-Aza-Nagahata 1ban, Haruhi-cho, Nishikasugai-gun, AichiPrefecture [Inventor]

[Name] Junji KOIZUMI

[Address] c/o TOYODA GOSEI Co., Ltd., Oaza-Ochiai-Aza-Nagahata 1 ban, Haruhi-cho, Nishikasugai-gun, Aichi Prefecture [Patent Applicant]

[ID No] 000241463

[Name] TOYODA GOSEI Co., Ltd.

[Representative] Shoji BAN

[Indication of Fee]

[Method of Payment] Prepaid

[Payment Resistration No] 009276

[Amount of Payment] 14000

[Agent]

[ID No] 100079142

[Patent Attorney]

[Name] Yoshiyasu TAKAHASHI

[List of Submitted Articles]

[Title of Article] Specification one copy
[Title of Article] Drawing one copy
[Title of Article] Abstract one copy
[No of Inclusive Power of Attorney] 9005345

[Title of Document] Specification
[Title of Invention] Soft vinyl chloride resin composition
[Scope of Claim for Patent]

[Claim 1] A soft vinyl chloride resin composition comprising 100 parts by weight of a vinyl chloride resin; 20 to 150 parts by weight of thermoplastic polyurethane; and 60 to 150 parts by weight of composite alkyl phthalic ester having the following chemical structure

[Chemical Structure]

wherein m and n are 7 to 9.

[Detailed Description of the Invention]

[Industrial Field of Utilization]

The present invention relates to a soft vinyl chloride resin composition having a wide applicable temperature range and excellent heat resistance, cold temperature resistance and long-term durability and a steering wheel pad made of the same soft vinyl chloride resin composition.

[0002]

[Prior Art]

Since the soft vinyl chloride resin is tough and excellent in flame retardancy, it has heretofore been widely used for automobile components such as steering wheel pads and assist grips, and hoses, films, artificial leathers, gaskets and conductor coverings.

It is required that the soft vinyl chloride resin used for the steering wheel pad among the automobile components have excellent heat resistance, migration resistance and low volatility.

On the other hand, the energy absorbing mechanism and the air bag mechanism have recently been adopted for the steering pad having a new specification from a view point of enhancement in safety. It is required that the steering pad have a sufficient flexibility without becoming brittle even at low temperatures. In other words, this component is required to possess flexibility also at low temperatures, for example, about -40 C as well as the properties which the soft vinyl chloride resin has heretofore possessed.

#### [0003]

An approach to improve the properties of the vinyl chloride resin at low temperatures includes mixing of a plasticizer. It is known that the glass transition temperature (Tg) can be freely controlled by changing the kind of the plasticizer and the loadings. However, it is necessary to load much plasticizer to provide low temperature flexibility even at -40 °C. This will cause problems in surface stickiness, heat resistance of the resin and bleeding and volatility of the plasticizer.

As an approach to overcome these problems, it is known that some or all of the plasticizer is replaced with a thermoplastic elastomer having an excellent low temperature resistance.

Particularly, loading of a thermoplastic polyurethane resin

has been proposed by, for example, Japanese Unexamined Patent Publications Nos. Sho 55-116747, Sho 52-108454, Sho 53-18656, Sho 60-92345 since it has a good compatibility with the vinyl chloride resin.

#### [0004]

However, these approaches do not satisfy the requirements for low temperature resistance and good balance between the temperature resistance and heat resistance, volatility resistance and bleed resistance. No composition which has a wide applicable temperature range and is excellent in both heat resistance and low temperature resistance has been found out yet.

In view of these points, the present assignee has proposed a soft vinyl chloride resin in which thermoplastic polyurethane and a sebacic acid plasticizer is mixed with vinyl chloride resin at a given ratio in Japanese Patent Application No. Hei 1-279455).

#### [0005]

[Problem that is to be solved by the Invention]

The soft vinyl chloride has the following problems. The soft vinyl chloride resin has a peak temperature of tan S main dispersion of not higher than  $-15\,^{\circ}\text{C}$ , which is a measure of the glass transient temperature (Tg) and exhibits no brittle of the material even at  $-40\,^{\circ}\text{C}$  and has a high tensional modulus at higher temperatures. Accordingly, it is excellent in physical properties such as flexibility and modulus in a wide range from a low temperature of  $-40\,^{\circ}\text{C}$  to a high temperature of  $100\,^{\circ}\text{C}$  in comparison with conventional soft vinyl chloride resins.

However, since this resin has a high volatility weight loss

on thermal aging, it can not be applied for functional components such as steering wheel having new specifications requiring severe demand for durability and heat resistance.

The present invention was made in order to overcome the above mentioned problems. It is, therefore, an object of the present invention to provide a soft vinyl chloride resin component having flexibility and long-term service durability properties such as heat resistance, thermal aging resistance and sunlight resistance in a practical temperature range from -40 C to 100 C, and a steering wheel pad which is molded from the same resin composition.

[0006]

[Means for solving the Problem]

The present invention provides a soft vinyl chloride resin composition comprising 100 parts by weight of a vinyl chloride resin; 20 to 150 parts by weight of thermoplastic polyurethane; and 60 to 150 parts by weight of composite alkyl phthalic ester having the following chemical structure

wherein m and n are 7 to 9. [0007]

[Chemical Structure]

In the present invention, the vinyl chloride resin having an average polymerization degree of, for example, 700 to 2500 is used. If the average polymerization degree is less than 700, the vinyl chloride resin is so poor in kneading ability dispersibility that flow marks occur when it is molded. 2500, the molding polymerization degree exceeds average properties of the resin becomes so worse that the post-molding shrinkage of the molded article becomes high. The vinyl chloride resin may be used in combination with a cross-linked resin or a resin having a low polymerization degree. The vinyl chloride resin having an average polymerization degree of 1000 or more is kneading ability this case, the preferable. In dispersibility become more excellent.

[8000]

[0009]

The thermoplastic polyurethane which is made from polyester diol and isocyanate is used. Specifically a combination of adipic acid-1.4 buthanediol with hexamethylene diisocyanate is used.

Twenty to one hundred and fifty parts by weight of the thermoplastic polyurethane is blended with 100 parts by weight of the vinyl chloride resin. If the thermoplastic polyurethane is less than 20 parts by weight, the peak temperature of the tan \$\frac{1}{2}\$ main dispersion can not be sufficiently shifted. If the thermoplastic polyurethane exceeds 150 parts by weight, the amount of the plasticizer to be added for the adjustment of hardness increases. As a result of this, the difference in viscosity between the vinyl chloride and the thermoplastic polyurethane increases. Accordingly, the dispersion properties of the thermoplastic polyurethane become worse.

The composite alkyl phthalic ester (hereinafter referred to

as composite APE) is a plasticizer. The APE having the above-mentioned chemical structure wherein m and n are 7 to 9 is used. The APE in which m and n are 7 is dihexyl phthalate and the APE in which n and m are 8 is dioctyl phthalate. The APE in which m and n are 10 or more is not preferable since it causes bleeding on exposure to light when much APE is added. It is preferable that the percentage of the long chains of the ester portion (normal structure) in the APE be 80 % or more.

Sixty to one hundred and fifty parts by weight of the plasticizer is blended with 100 parts by weight of the vinyl chloride. If not higher than 60 parts by weight of the plasticizer is blended, the molded article becomes higher in hardness and poor in flexibility. If the plasticizer exceeds 150 parts by weight, the molded article becomes lower in hardness and causes bleeding, resulting in poor practicability.

[0010]

The composition may be added with a filler. It is preferable that such filler be plate-like material such as talc, mica, calcined clay, cheilion clay. Addition of the filler can improve the heat resistance and prevent the molded article from deforming at higher temperatures.

Ten to one hundred parts by weight of filler is blended to 100 parts by weight of the vinyl chloride resin. If the filler is less than 10 parts by weight, the mechanical properties of the molded article, such as modulus are lowered and the post-molding shrinkage increases. If the filler exceeds 100 parts by weight, the physical properties of the molded article such as tensional modulus and elongation are lowered and the molding properties

become worse.

[0011]

[Operation and Effect]

In the soft vinyl chloride vinyl resin composition of the present invention, the thermoplastic polyurethane is uniformly dispensed by mixing a given amount of the thermoplastic polyurethane with a specific soft vinyl chloride resin so that inherent mechanical properties of the soft vinyl chloride resin are effectively added with the mechanical properties such as toughness and modulus and excellent low temperature resistance which the thermoplastic polyurethane possesses.

As a result of this, the tan S peak temperature of the present composition is lowered below -10 °C. The softness of the material can be kept even at -40 °C and the modulus can be maintained less than a given value even at high temperature (100 °C). The characteristics which is not obtained in conventional soft vinyl chloride resin can be found. The composition of the present invention does not change its color on exposure to heat or lights since the aliphatic thermoplastic polyurethane is used. [0012]

In accordance with the present invention, use of the thermoplastic polyurethane in combination with a given plasticizer provides a synergistic effect in the balance between the low-temperature resistance (glass transition temperature) and the heat resistance (modulus at high temperature).

The low-temperature resistance is generally reciprocal to the heat resistance. They have a negative relationship therebetween is that the heat resistance is lowered as the low-

temperature resistance is improved. This relation can be considerably improved by blending the thermoplastic polyurethane soft chloride resin as mentioned in the vinyl Particularly, if alkyl phthalic ester having a ratio of 80 to 100 % linear chain is applied as a plasticizer, a composition which is very excellent in balanced characteristics, and having the cold-temperature resistance and the heat resistance which are not predictable by the prior art can be obtained.

If m and n which represent the molecular weight of the plasticizer are 7 to 9, a composition which is very excellent in long-term durability performances such as thermal aging resistance and resistance to light exposure as well as the balanced characteristics between the low-temperature resistance and heat resistance can be obtained.

[0013]

It can be considered that the reason why the synergistic effect can be obtained in the relation between the low-temperature resistance and the heat resistance in the present composition resides in that the synergistic effect is related with compatibility among the vinyl chloride resin, the plasticizer and the thermoplastic polyurethane resin.

It is anticipated that the plasticizer is absorbed mainly by the vinyl chloride resin and the thermoplastic polyurethane is dispersed in a uniform of the vinyl chloride resin/plasticizer mixture. Although definite reasons are not clear yet, it is anticipated that when the plasticizer is used, the compatibility between the uniform vinyl chloride resin/plasticizer mixture becomes optimum so that the thermoplastic polyurethane is very

uniformly mixed and finely dispersed in the mixture.

As mentioned above, in accordance with the present invention, a soft vinyl chloride resin composition which is excellent low-temperature resistance, heat resistance and long-term durability can be provided.

As mentioned above, in accordance with the present invention a soft vinyl chloride resin composition which is excellent in heat resistance and low-temperature resistance and may be used even at a place where the environmental temperature changes are large (for example -40 °C to 100 °C) can be provided. [0014]

[Examples]

Examples and comparative examples of the present invention will be described.

Loading ratios (parts by weight) of components in each example, and the result of measurements of the hardness, the tensile strength, the tensile elongation, the tan  $\mathcal{S}$  peak temperature (measure of glass transition point Tg of various components at room temperature, the tensional modulus at 100 °C (the value of dyne per 1 cm $^1$ ) and the resistance to light are shown in tables 1 to 4.

[0015]

The measurements of the tensional modulus, etc. are averaged values of the several measurements which were obtained by using test pieces (2 x 5 x 50 mm). The resistance to light was measured after exposure for 400 hours at  $80^{\circ}$ C in fade test. The heat resistance was measured by observing the appearance of test pieces after thermal treating for 500 hours at  $80^{\circ}$ C.

In Tables 1 to 4, PVC and TPU represent vinyl chloride resin and thermoplastic polyurethane, respectively.

In all examples other than examples 11 and 12, PVC equivalent to that having an average polymerization degree of 1300 was used and 100 parts by weight of PVC was loaded. On the other hand, in comparative examples, the PVC was similar to those in examples.

#### [0016]

In examples other than examples 1 to 6, 50 parts by weight of aliphatic thermoplastic polyurethane was used. On the other hand, in comparative examples other than C3 and C5, 50 parts by weight of the thermoplastic polyurethane was loaded. In C3, the thermoplastic polyurethane was not loaded. In C1, 2, 4, 7 to 10, aliphatic TPU was used. In C6, aromatic TPU in which the polyol component is an ester was used. In C5, aliphatic polyurethane alone was used.

A plasticizer, n-DOP (normal dioctyl phthalate in which m and n are 8 in the above mentioned chemical formula, manufactured by Kao K.K. or a trade name Rinebol phthalate in which n, m = 7 to 9, PL 100 manufactured by Mitsubishi Gas Chemical K.K.) was used. In comparative examples C4, C1 and C2, Rinebol phthalate (m, n = 9 to 11, PL 200 manufactured by Mitsubishi Gas Chemical K.K.), DOP (manufactured by Toho Rika K.K.) and DBS (manufactured by Sanken Kako K.K.) were used, respectively. In C7, DOA (manufactured by Toho Rika K.K.) was used. In C8, Rinebol phthalate (m,n = 10 to 14, RH 100 manufacture by Mitsubishi Gas Chemical K.K.) was used. In C9, DIPS (manufactured by Mitsubishi Gas Chemical K.K.) was used. In C10, DNPP (manufactured by Kao

K.K.) was used. In C5, no plasticizer was used.
[0017]

The above mentioned thermoplastic polyurethane to be loaded was manufacture by warming treating polymerized pellets and thereafter pelletizing the same again. A term "warming treating" means heating treatment at 180 to 200 ℃ by means of an extruder, etc. This treatment brings the thermoplastic polyurethane into transparent condition and enhances the processability on kneading with soft vinyl chloride resin.

Now, result of the measurement will be described.

As is apparent from Tables 1 and 2, the hardness is as constant as 66 to 74 (Hs) in examples other than example 6, which showed preferable hardness. Example 6 presented 80 (Hs) which is a slightly high value.

[0018]

As is apparent from Table 3, the comparative example C5 showed 92 (Hs). This shows that soft feeling was lost.

The peak temperature of tan main dispersion which is a measure of the glass is as low as  $-17\,^{\circ}\text{C}$  to  $-43\,^{\circ}\text{C}$ , which ranges to considerably low temperature in examples 1 to 12. In contrast to this, it is found that the compositions in comparative examples C1, C3 and C9 have poor low temperature properties and become brittle since the peak temperature of tan  $\mathcal{S}$  main dispersion of C1, C3 and C9 is as high as not lower than  $-10\,^{\circ}\text{C}$ .

The tensional modulus at 100 C is kept 1 x  $10^7$  dyn/cm<sup>2</sup> which is a minimum seviceable strength in every example. It is preferable that the modulus not lower than  $1.5 \times 10^7$  dyn/cm<sup>2</sup> be kept.

The compositions in all examples are good in resistance to light while the compositions in comparative examples C4, C8 and C10 caused bleeding and are not excellent in resistance to light.

The compositions in all examples are good in heat resistance while the compositions in comparative examples C1, C2 and C7 have a great volatility weight loss. These have difficulty in serviceability. The reference marks  $\bigcirc$  and  $\times$  denote good and no good in resistance to light and heat resistance, respectively.

Fig. I shows the relation between the low-temperature resistance (glass transition point) and the heat resistance when the kinds of the plasticizer are changed for a blend in which the vinyl chloride resin has a polymerization degree of 1300 and 50 parts by weight of the thermoplastic polyurethane is loaded.

[0020]

It is found from Fig. 1 that alkyl phthalic ester having a linear chain ratio of 80 to 100 % and m and n representing the molecular weight are 7 to 11 which is used as a plasticizer is particularly excellent in balance between low temperature resistance and heat resistance and that alkyl phthalic ester having n and m which are 7 to 9 are excellent also in resistance to light.

From the foregoing, a soft vinyl chloride resin composition in which the serviceable temperature range is widened to  $-40\,^{\circ}\text{C}$  to  $100\,^{\circ}\text{C}$  can be provided in accordance with the present invention.

Therefore, a soft vinyl chloride resin component in which

the changes in physical properties are relatively less in a wide serviceable temperature range in which the environmental temperature change is  $140\,^{\circ}$ C and is excellent in heat resistance, low temperature resistance, and long-term durability performance can be obtained in the foregoing examples.

【表1】

0 0 100 0 9 100 170 0 0 0 -D0P 1 0 က  $\infty$ A0119AE 0 ო TALC 0 က 0 9  $\infty$ 5 0 1 0 0 n-DOP0 S 9 က 0 0 0 က 0 0 0 ADIPATE က  $\infty$ 6 9 ლ TALC 0 0 മ က 1 ◡ 12.0 100 5 0 0 n-DOP0 0 0 0 7 က က 0 0 0 က 40/PAT с Э 7AL C 0 က 0 EXAMPLES 0 S n-DOP0 0 2 6 2 0 0 0 0 က 0 0 <u>-</u>-AD1 PA75 6 ---2 \_ TALC 2 က် 0 က 9 0 -2.00 0 n-DOP0 0 9  $\circ$ 0 0 9 0 2 က 0 AN PATE Ö TALC 2 0 2 က n-DOP· \infty 0 0 0 0 2 0 S 0 0 6 0 က  $\infty$ 0 2 ADIPATE 7 7ALC ς. 0 က 0 PLASTICIZER AMOUNT CPARTS IT WEIGHT) AMOUNT (PARTS BY WEIGHT) ALIPHATIC TPU AMOUNT CPARTS UT WEIGHT) AROMATIC TOU AMOUNT (PARTS 13Y WAIGHT) STRAIGHT CHAIN HATIO OF ESTER GROUP
IN CLASTICIZER (YO) AMOUNT OF PTC ( PARTS BY WEIGHT) RESISTANCE TO HEAT (FO X GOOML) RESISTANCE TO LIGHT
(FADE 833C X WOOTH) POLYMERIZATION DEG. OF PUC RESIN (Jan & PEAK TEMPERATURE (°C.) STRENGTH (Kg/cm2) C102 dyn/en 2) at 100°C ( MEASURE OF TP) TENSILE ELONCAPTION CY TPU POLYOL COMPONENT OF PLASTICIZER TENSIONAL MOBULUS KIND OF FILLER HARDNESS (Its) TENSILE FILLER (<1ND

748LE

15	7ABLE 2			χ.			
				EXAMPLE	Ş		
		7	8	6	10	11	12
•	POLYMERIZATION DEG. OF PUC RESIM	1300	13.00	1300	1300	700	1800
	AMOUNT OF PTC ( PARTS BY WEIGHT)	1.00	100	100	100	100	100
	ALIPHATIC TPU AMONITCPARTS UT WEIGHT)	. 50	5.0	5.0	5 0	5.0	5.0
	A ROMATIC TOW AMOUNT ( PARTS 139 WEIGHT)					***************************************	8
	TPU POLTOL COMPONENT	AD/PA7E	AD1 1947E	ADIPATE	ADINATE	ADIIJATE	AD/ PATE
	KIND OF PLASTICIZER	n - D O P	n-D0P	n-DOP	RIBONEC PHTHALATE	n-DOP	n — D O P
	TO AUDIT ( PAGOT O'N WELL IN	0 6	0 6	0.6	6-1-9	0.6	0.6
	STRAIGHT CHAIN PATIO OF ESTER GROUP					100	100
	KIND OF FILLER		calcined day MICA	MICA	TALC	TALC	74LC
	KILLER AMOUNT (PARTS BY WEIGHT)		3.0	3.0	3.0	3.0	3.0
	TENSILE STRENGTH (Kg/lam2)	132	116	100	105	7 4	141
	TENSILE ELONGATION (%)	430	350	340	370	280	450
	HARDNESS (HS)	19	7.1	19	7.1	9 9	7 4
	TENSIONAL MOBULLY LIOT dyn/cn²) at 100°C	1.5	2. 3	2.0	3, 2	1. 5	3. 2
	(2m & PEAK TEMPERATURE (°C). (MEASURE OF TO)	-21	-21	2.1	-22	-22	-21
	RESISTANCE TO LIGHT	0	0	0	0	0	0
	RESISTANCE TO HEAT ( FO X 4004L)	0	0	0	0	0	0

C 1  POLYMERIZATION DEG. OF PUC RESIN 1300  AMOUNT OF PTC (PARTS BY WEIGHT) 100  ALIPHATIC TPU AMOUNT (PARTS BY WEIGHT) 50  AROMATIC TPU AMOUNT (PARTS BY WEIGHT) 50  T.PU POLYOL COMPONENT 4010ATE  ISLIND OF PLASTICLEER DOP  PLASTICLEER AMOUNT (PARTS BY WEIGHT) 90  STRANGATI CHAIN RATIO OF 35TER GROUP 0		GXAM DLE	· (	
C 1 1 3 0 1 1 0 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	com PARATIVE			•
130 10 0 5 4679475 00 P	. C2	C 3	C 4	C 5
10 5 7 467,047E DOP	1300	1300	1300	
467047E	0 0 1 0 0	100	100	
467.047E DOP	5 0 5 0		5.0	100
PLASTICIZER  PLASTICIZER  PLASTICIZER  PLASTICIZER  PLASTICIZER  PLASTICIZER GROUP  R AMOUNT CPARTS BY WEIGHT)  R AMOUNT CPARTS BY WEIGHT)  9				
PLASTICIZER  DOP  R AMOUNT CPARTS BY WEIGHT)  GAIN RATIO OF 357ER GROUP  MAIN RATIO OF 357ER GROUP	ADIPATE		ADI PATE	40/24 TE
RADUNT CPARTS BY WEIGHT)  PATIO OF 3 STER GROUP  ALLASTICIZER (YO)	DRS	. d O G - a	RIBONEL	
AMOUNT CPARTS BY WEIGHT)  RATIO OF ESTER GROUP  AMOUNT CHASTICLES (YO)			[C,-11	
RATIO OF 357ER GROUP		0.6	0.6	
	0 1 0 0	100	0 8	
KIND OF FILLER	TALC	TALC	TALC	.
RILLER AMOUNT CPARTS BY WEIGHT) 30	0 3 0	3.0	3.0	
TENSILE STRENGTH (Kg/cm2) 100	0 95	54	8 2	400
TENSILE ELONGATION (%) 370	0 430	160	270	550
HARDNESS (HS)		7.2	72	9.2
TENSTORAL MOBULUS C102 dyn/cn2) at 100°C 3.0	0 1. 4	1. 5	2.9	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \
(Jan & PEAK TEMPERATURE (°C)				.
(MEASURE OF TB) -5		-1	-20	-35
REGISTANCE TO LIGHT C X COUME)	0	0	X BLEED	0
RESISTANCE TO HEAT (BO X 4004) X HIGH LOWS	MINGH LOSS	0	0	0

170 CF

4675					
		COMPAIRATIVE	UE BXAMPLES	<i>ک</i> قر	• •
	90	C.7	C.8.	C 9	C10
POLYMERIZATION DEG. OF PUC RESIM	1300	1 3 0 0	1300	1300	1300
AMOUNT OF PUC ( PARTS BY WELLYT)	100	100	100	100	100
ALIPHATIC TPU AMOUNT CHARTS BY WEIGHT)		5 0	5.0	5 0	5.0
AROMATIC TOU AMOUNT ( PARTS BY WEIGHT)	5.0		•		
TPU POLYOL COMPONENT	ETHER	ADIPATE	401 PATE	AD/M75	AV PR 7E
KIND OF PLASTICIZER	n-DOP	DOA	REBONEL PHTHALATE G11-14	DIDP	DNDP
PLASTICIZER AMOUNT CPARTS BY WEIGHT)	0.6	0 6	0 6	0.6	0 6
STRAIGHT CHAIN HATIO OF ISTER GROUP	1 0 0	100	100	100	100
KIND OF FILLER					
FILLER AMOUNT (PARTS BY WEIGHT)	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0
TENSILE STRENGTH (Kg/Lant)		1-25	113	101	9.5
TENSILE ELONGATION (%)	-	430	330	330	300
HARDNESS (HS)	KNEADED	7.1	7.0	7.4	7.3
TENSIONAL MOBULLY CIO' dyn/cn²) at 100°C	MERKURING IMPOSSIBLE	1.6	1.9	2. 1	2. 4
(Jan & PEAK TEMPERATURE (°C) (MEASURE OF TP)		-25	-16	9 –	9 1 –
RESISTANCE TO LIGHT X COOHE)		0	XBUED	0	XBLEED
RESISTANCE TO HEAT ( BD X 40041)	0	X NOLATIUSATION	0	0	0

-111 -

[Brief Description of the Drawings]

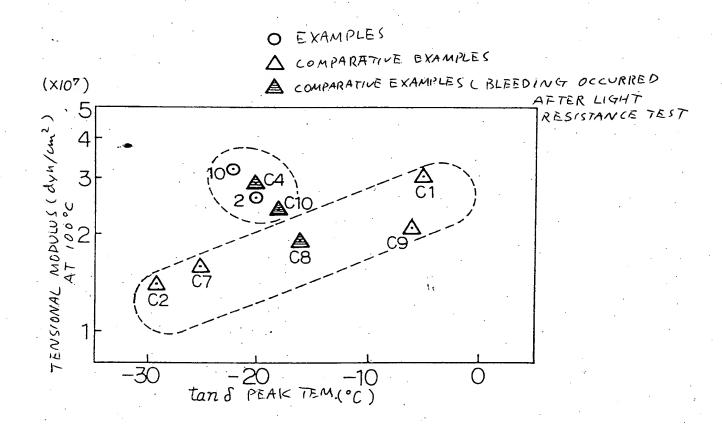
[Fig. 1] A graph showing the relation between the tan peak temperature and the tensile modulus at  $100\,^{\circ}\text{C}$  in the examples.

[Description of Reference Marks]

- O ... examples
- △ ... comparative examples
- \_\_\_... comparative examples (bleeding took plate after test of exposure to light)

# 【書類名】 図面

【図1】Fig.1



[Title of Document] Abstract

[Abstract]

[Structure] A soft vinyl chloride resin composition comprising 100 parts by weight of a vinyl chloride resin; 20 to 150 parts by weight of thermoplastic polyurethane; and 60 to 150 parts by weight of composite alkyl phthalic ester having the following chemical structure

[Chemical Structure]

wherein m and n are 7 to 9.

[Effect] Since the above mentioned soft vinyl chloride resin is blended with an aliphatic thermoplastic polyurethane at a given loading, it is provided with excellent mechanical properties such as toughness, elasticity and resistance to cold which are inherently possessed by the thermoplastic polyurethane. The resin becomes very excellent in resistances to cold and heat and is excellent in long-term durability by blending a composite APE as a plasticizer.

[Drawing to be Selected] None

出願 出願日

り 特)(H-3) 5.24

No. 900581

Hei3-169755

【書類名】

特許願

【整理番号】

G - 20260

【提出日】

平成 3年 5月24日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

C08L 27/00

【発明の名称】

軟質塩化ビニル樹脂組成物

【請求項の数】

1

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県西春日井郡春日町大字落合字長畑1番

地 豊田合成株式会社内

【氏名】

杉浦 嗣典

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県西春日井郡春日町大字落合字長畑1番

地 豊田合成株式会社内

【氏名】

小泉 順二

【特許出願人】

【識別番号】

0 0 0 2 4 1 4 6 3

【氏名又は名称】

豊田合成株式会社

【代表者】

伴 章二

【手数料の表示】

【納付方法】

予納

【予納台帳番号】

0 0 9 2 7 6

【納付金額】

1 4 0 0 0

【代理人】

【識別番号】

1.00079142

高橋 祥泰

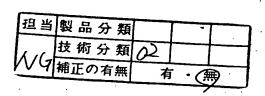
【弁理士】

【提出物件の目録】

【氏名又は名称】

明細書 1

【物件名】



【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】

9 0 0 5 3 4 5

【発明の名称】 軟質塩化ビニル樹脂組成物

# 【特許請求の範囲】

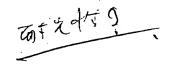
【請求項1】 塩化ビニル樹脂100重量部と、脂肪族系の熱可塑性ポリウレタン20~150重量部と、下記の化学構造式を有する複合アルキル・フタル酸エステル(化学構造式中m、nは7~9)60~150重量部とからなることを特徴とする軟質塩化ビニル樹脂組成物。

# 【化1】

## 【発明の詳細な説明】

[0001]

# 【産業上の利用分野】



本発明は、実用温度範囲が広く、耐熱性、耐寒性、長期耐久性能に優れた、軟 質塩化ビニル樹脂組成物に関する。

[0002]

# 【従来技術】

従来, 軟化塩化ビニル樹脂は, 強靱で軟燃性等に優れるため, ステアリングホィールパッド, アシストグリップ等の自動車用部材, ホース, フィルム, レザー, ガスケット, 電線被覆材等に広く利用されている。

上記自動車用部材のうち、例えばステアリングホイールパッド用の軟質塩化ビニル樹脂は、耐熱性、耐移行性、低揮発性に優れた材料であることが要求される

一方、最近安全性向上の観点から、新規仕様のステアリングホイールパッドに エネルギー吸収機構、エアーバッグ機構が採用され、低温領域においてもステア リングホイールパッドが脆化することなく可撓性に富むことが要求される。即ち ,上記部材に,軟質塩化ビニル樹脂が従来より有している特性のほかに,低温領域,例えば-40℃付近においても柔軟性を有することが要求される。

## [0003]

塩化ビニル樹脂の低温性を改良する手法として可塑剤の混合があり、可塑剤の種類、混合量によりガラス転移点(Tg)を自由にコントロールできることが知られている。しかしながら、-40℃においても低温柔軟性を付与するためには多量の可塑剤を混合する必要があり、表面べたつき性、耐熱性、可塑剤のブリード・揮発性等に問題がある。

これらの問題を解決する手法として可塑性の一部または全量を耐寒性に優れた 熱可塑性エラストマー代替することが知られており、その中でも特に塩化ビニル 樹脂との相溶性から熱可塑性ポリウレタン樹脂を混合する提案が多くなされてい る(特開昭55-116747、52-108454、53-18656、60 -92345)。

#### [0004]

しかしながら、これらの手法においても、耐寒性の改良効果、または耐寒性と耐熱性、耐揮発性、耐ブリード性とのバランスは未だ不十分であり、実用温度範囲が広く耐熱性、耐寒性共に優れた材料は未だ見い出されていない。

これらの点に鑑みて本出願人は、塩化ビニル樹脂に対し熱可塑性ポリウレタン 及びセバシン酸系可塑剤を特定割合混合した軟質塩化ビニル樹脂を、先に提案している(特願平1-279455号)。

#### [0005]

## 【解決しようとする課題】

ところで、上記軟質塩化ビニル樹脂には次の問題点がある。

即ち、上記出願の軟質塩化ビニル樹脂はガラス転移温度(Tg)の尺度となる tanδ主分散のピーク温度が-15℃以下で-40℃においても材料の脆化は 認められず、かつ高温時の引張弾性率が高い。そのため、従来の軟質塩化ビニル 樹脂に比べ特に-40℃の低温域から100℃の高温域において柔軟性、弾性率 等の諸物性に優れる。

しかしながら、本樹脂は熱老化時の揮発減量が大きいため、耐久耐熱性の要求

が厳しい上記新規仕様のステアリングホイールパッド等の機能部品には適用できない。

本発明は、かかる上記問題点に鑑みてなされたもので、-40℃から100℃ の実用温度範囲において、柔軟で、かつ耐熱性、耐熱老化性、耐光性等の長期耐 久性能にも優れた、軟質塩化ビニル樹脂組成物を提供しようとするものである。

[0006]

# 【課題の解決手段】

本発明は、塩化ビニル樹脂100重量部と、脂肪族系の熱可塑性ポリウレタン 20~150重量部と、下記の化学構造式を有する複合アルキル・フタル酸エス テル(化学構造式中m、nは7~9)60~150重量部とからなることを特徴 とする軟質塩化ビニル樹脂組成物にある。

# 【化1】

#### [0007]

本発明において、上記塩化ビニル樹脂は、平均重合度が、例えば700~25 00であるものを使用する。平均重合度が700未満の場合には、混練性、分散性が悪く、成形時にフローマーク等を生ずる。一方、平均重合度が2500を越えると成形性が悪くなり、成形品の成形後収縮が大きくなる。また、上記塩化ビニル樹脂としては、架橋レジン、低重合度レジンの併用も可能である。また、上記塩化ビニル樹脂は、平均重合度が1000以上のものが好ましい。この場合には、混練性、分散性等がより良好となる。

#### [0008]

また、上記熱可塑性ポリウレタンとしては、例えばエステル型のポリオールと , 脂肪族のイソシアネートとによってつくられたものを用いる。具体的な原料と しては、アジピン酸、1、4 - プタンジオールと、ヘキサメチレジイソシアネー トとの組み合わせのものがある。

該熱可塑性ポリウレタンは、上記塩化ビニル樹脂100重量部に対し、20~150重量部を配合する。20重量部未満の場合には、tanδ主分散のピーク温度が十分にシフトしない。一方、150重量部を越える場合には、硬度調整のため可塑剤の量が増え、その結果、塩化ビニル樹脂と熱可塑性ポリウレタンの粘度差が大きくなる。そのため、熱可塑性ポリウレタンの分散性が悪くなる。

#### [0009]

また、上記複合アルキル・フタル酸エステル(以下複合APEで表す)は可塑剤であり、上記化学構造式を有し、m、nが7~9のものを用いる。上記m、nが7のものは、ジヘクチルフタレート、m、nが8のものはジオクチルフタレートである。またm、nが10以上のものは、多量添加時において耐光ブレードを起こし好ましくない。上記複合APEは、エステルの部分の直鎖率(ノルマルタイプ)が80%以上であることが好ましい。

該可塑剤は、上記塩化ビニル樹脂100重量部に対し、60~150重量部を配合する。60重量部未満の場合には、成形品の硬度が高くなり、柔軟性に乏しくなる。一方、150重量部を越える場合には、成形品の硬度が低くなり、ブリードするため、実用性に乏しくなる。

#### [0010]

なお、上記組成物には、フィラーを添加することができる。かかるフィラーと しては、例えばタルク、マイカ(雲母)焼成クレー、カオリンクレー等の板状物 のものが好ましい。これにより、耐熱性、更に高温における成形品の変形を防止 できる。

該フィーラーは、上記塩化ビニル樹脂100重量部に対し、例えば10~10 0重量部を配合する。10重量部未満の場合は、成形品の弾性率等の機械的強度 が低下し、成形後収縮が大きくなる。一方、100重量部を越えると、成形品の 引張強度、伸び等の物性が低下し、成形性も悪くなる。

#### $[0\ 0\ 1\ 1\ ]$

# 【作用及び効果】

本発明にかかる軟質塩化ビニル樹脂組成物においては、特定の軟質塩化ビニル

樹脂に特定量の熱可塑性ポリウレタンを混合することにより、熱可塑性ポリウレタンが均一に分散され、、軟質塩化ビニル樹脂独自の機械的強度に熱可塑性ポリウレタンの有する強靭で弾性等の機械的強度、耐寒性に優れた性質が有効に付加される。

その結果、本組成物のt a n  $\delta$  ピーク温度は、-10  $\circ$  以下まで下がり-40  $\circ$  ででも材料の軟質性は保たれ、かつ高温(100  $\circ$  )においても弾性率を一定の値以上に維持することができ、従来の軟質塩化ビニル樹脂では得られない特性が見い出される。また、本発明では脂肪族系の熱可塑性ポリウレタンを使用しているため、熱、光の照射により変色しない。

#### [0012]

更に、本発明においては上記熱可塑性ポリウレタンと、特定の可塑剤を併用することにより耐寒性(ガラス転移温度)と耐熱性(高温時の弾性率)のバランスにおいて相乗効果を得ることができる。

即ち、耐寒性と耐熱性は一般的に相反する特性であり、耐寒性の向上に伴い耐熱性が低下するという負の相関関係にある。この関係は、上記のごとく軟質塩化ビニル樹脂に熱可塑性ポリウレタンを混合することによりかなり改善することができる。しかし、特に可塑剤として直鎖率が80~100%の複合アルキル・フタル酸エステルを適用した場合、このバランス特性が極めて優れ、従来技術では予期しえない耐寒性、耐熱性を有する組成物が得られる。

#### [0 0 1 3]

また、更に上記可塑剤の分子量を示すm, nが7~9の場合、耐寒性及び耐熱性とのバランス特性に加えて、耐熱老化性、耐光性等の長期耐久性能にも極めて優れた組成物を得ることができる。

本組成物において耐寒性/耐熱性の関係に相乗効果が得られる理由として塩化 ビニル樹脂,可塑剤,熱可塑性ポリウレタン樹脂の相互の相溶性が関係している と考えられる。

即ち、可塑剤は主に塩化ビニル樹脂側に吸収され、塩化ビニル樹脂/可塑剤の均一混合物に熱可塑性ポリウレタンが混合していると予想される。しかし、明確な理由は明らかではないが、上記可塑剤を用いた場合、特に塩化ビニル樹脂/可

塑剤の均一混合物と熱可塑性ポリウレタンの相溶性が最適となり、熱可塑性ポリウレタンが極めて均一に混和され、または微細分散しているためと推定される。

以上のごとく、本発明によれば、耐寒性、耐熱性、長期耐久性に優れた軟質塩 化ビニル樹脂組成物を提供することができる。

以上のごとく、本発明によれば、環境温度差が大きい所(例えば-40℃~100℃)でも使用できる、耐熱性、耐寒性に優れた、軟質塩化ビニル樹脂組成物を提供することができる。

#### $[0 \ 0 \ 1 \ 4]$

#### 【実施例】

以下、本発明にかかる実施例、及び比較例につき説明する。

各例における成分の配合割合(重量部),並びに、各種組成物の常温における 硬度、引張強度、引張伸び、tanδピーク温度(ガラス転移点Tgの尺度)、 100℃における引張り弾性率(1cm² 当たりのダイン値),耐光性、耐熱性 の測定結果は、表1~表4に示す。

#### [0015]

また、引張弾性率等の測定値は、テストピース( $2 \times 5 \times 50$  mm)を作成して、数回測定した値の平均値である。また、耐光性は、フェード試験の条件として83℃で400時間照射した結果である。また、耐熱性は、80℃で、500時間処理した後の外観検査による結果である。

表1~表4中、PVCは塩化ビニル樹脂、TPUは熱可塑性ポリウレタンである。

まず、実施例11、12を除くすべての実施例は、PVCの平均重合度が13 00に相当するものを使用し、またPVCの量を全て100重量部配合した。一方、比較例においても、上記PVCは実施例と同様にした。

#### [0016]

また、熱可塑性ポリウレタンの配合量に関しては、実施例1~6以外は脂肪族系のものを、50重量部配合した。一方、比較例においては、C3及びC5以外は50重量部配合した。C3は、上記熱可塑性ポリウレタンを配合していない。

また、C1, C2, C4, C7, C8, C9, C10については脂肪族系TPU を使用した。また、C6 については芳香族系TPUで、ポリオール成分がエーテルのものを使用した。C5 については脂肪族系ポリウレタン単体を用いた。

また、可塑剤に関しては、n-DOP(J)ルマル・ジオクチル・フタレート、前記化学構造式のm、n=8、花王株式会社製)、又は商品名リネボールフタレート(上記m、 $n=7\sim9$ 、PL100三菱瓦斯化学株式会社製)を用いた。また、比較例の<math>C4ではリネボールフタレート(m、 $n=9\sim11$ 、PL200)(同会社製)を使用し、C1ではDOP(東邦理化株式会社製)を使用した。また、比較例C2では、DBS(三建化工株式会社製)を使用した。C-7は、DOA(東邦理化株式会社製)を使用した。C8は、リネボールフタレート(上記m、 $n=10\sim14$ 、RH100、同社製)を用いた。C9は、DIDP(同社製)を使用した。また、C5は、可塑剤を使用していない。

#### [0017]

なお、上記配合の熱可塑性ポリウレタンは、重合後のペレットを熱入れ処理した後再度ペレット化したものを使用した。上記熱入れ処理とは、180~200 ℃で押出機等による加熱処理をいう。これにより、上記熱可塑性ポリウレタンは 透明状態となり、軟質塩化ビニル樹脂との混練加工性が向上する。

次に上記の測定結果について説明する。

硬度に関しては、表 1 及び表 2 より知られるごとく、実施例 6 以外はいずれも 6 6  $\sim$  7 4 (H s) と一定しており、好適な硬度を示した。なお、実施例 6 は硬度が 8 0 (H s) と若干高い値を示した。

#### [0018]

一方, 比較例 C 5 は表 3 より知られるごとく, 9 2 ( H s ) であり, ソフト感が失われていることが判る。

次に、ガラス転移点Tgの尺度となるtanδ主分散のピーク温度に関しては、実施例1~12は、−17℃~−43℃と低く、かなりの低温域まで広がっている。これに対し、比較例C1、C3、C9のtanδ主分散のピーク温度は−10℃以上と高いため、低温特性が悪く、材料が脆化状態となることが知られる

そして、100 C における引張弾性率に関しては、実施例はいずれも実用強度の最低値である $1\times10$  d y n/c m² を保っているが、好ましくは $1.5\times10$  d y n/c m² 以上の弾性率を保つことが良い。

#### [0019]

また、耐光性については、実施例の全てが良好であり、比較例 C 4 , C 8 , C 1 0 はブリードが発生し、耐光性に優れなかった。

また、耐熱性については、実施例の全てが良好である。これに対し、比較例 C 1、C2、C7 は可塑剤の揮発減量が大きく実用性に問題がある。

なお、表中〇印は、耐光性、耐熱性良好を示し、また×印は耐光性、耐熱性の不良を示す。

塩化ビニル樹脂の重合度が1300,熱可塑性ポリウレタンの配合量が50重量部の配合系で可塑剤の種類を変えた場合の耐寒性(ガラス転移点)と耐熱性(100℃での引張弾性率)の関係を図1に示す。

#### [0020]

図1より知られるごとく、可塑剤として直鎖率80~100%、分子量を示す m, nが7~11のアルキル・フタル酸エステルの場合、耐寒性と耐熱性のバランスが特に良好であり、かつn, mが7~9の場合、耐光性も優れていることが 判る。

以上により、本発明によれば、実用温度範囲を、-40℃以下~100℃まで 広くした、軟質塩化ビニル樹脂組成物を得ることができる。

したがって、本例によれば、環境温度差が140℃という広い実用温度範囲において、諸物性の変化が比較的少なく、かつ、耐熱性、耐寒性、長期耐久性能に優れた、軟質塩化ビニル樹脂組成物を得ることができる。

【表 1 】

			<b>一</b>	茶		
	-	6	Ċ			,
ひいついいの様々は	,	٥	0	4	ဂ	9
r V しレンンンの単合度	1300	1300	1300	1300	1300	1300
BVCの量(重量的)	100	100	100	100	100	100
脂肪族系TPUの量(重量的)	2.5	5.0	7.5	100	1 0 0	1 0 0
芳香族系TPUの量 (重量部)						
TPUポリオール成分	アジペート	アジペート	アジペート	アジペート	アジペート	アジペート
可塑剤の種類	n-DOP	n-D0P	n-D0P	n-D0P		n-00P
可塑剤の量(重量部)	0 6	0.6	0.6	120	1	- [
可塑剤エステル基の直鎖率 (%)	100	100	100	100	100	100
フィラーの種類	4114	タルカ	911.9	タルク	411.4	411.7
フィラーの量 (重量部)	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0
引張強度 (kg/cd)	8.7	104	120	110	8 5	170
引張伸び (%)	300	360	410			480
<b>硬度</b> (Hs)	7 0	7.1	7.2	7.0		
10.0 cでの引張弾性率 (×10 dyn/ ca)	2. 2	2.6	2.9	3. 4	67	
t a n δ ピーク温度 (°C) (T g の尺度)	-18	-20	-22	- m	1	1 -
耐光性 (フェード83℃×400hr .)	0	0	0	0	C	c
耐熱性 (80×400hr.)	0	0	0	0	C	C
					)	>

表

χ.						
			実. 施	169		
	7	8	6	10	11	. 21
P V C レジンの重合度	1300	1300	1300	1300	700	1800
PVCの量(重量部)	100	100	100	100	100	100
脂肪核系TPUの量(重量部)	. 50	5 0	2.0	5 0.	5.0	2 0
芳香族系TPUの量(重量部)						
TPUボリオール成分	アジペート	アジペート	イジペート	アジペート	アジペート	アジペート
可塑剤の種類	n-DOP	n-DOP	dOQ-u	リネボール フタレート C7-9	n-D0P	n-D0P
可塑剤の量(重量部)	0 6	0.6	0 6	0.6	0 6	0 6
可塑剤エステル基の直鎖率(%)	100	. 100	1 0 0	0.8	1 0 0	100
フィラーの種類		焼成クレー	なトト	6116	4114	タルク
フィラーの量 (重量部)		3.0	3.0	3.0	3.0	3.0
引張趙度 (kg/cd)	132	911	100	105	74	141
引張神び (%)	430	0 2 8	340	370	280	450
<b>硬</b> (Hs)	19	11	19	7.1	89	74
100℃での引張弾性率 (×10 'dyn/ cd)	1. 5	2.3	2.0	3. 2	1. 5	3. 2
tan ő ビーク温度(で) (Tgの尺度)	-21	1 2.–	-21	-22	-22	-21
耐光性 (フェード83℃×400hr.)	0	0	0	0	0	0
耐熱性(80×400hr.)	0	0	0	0	0	0

表2

	***************************************				
		丑	数	<b>64</b>	
	C 1	C 2	£ 0	(04	C 5
P V C レジンの重合度	0081	1300	1300	1300	
PVCの量(重量部)	100	100	100	100	
脂肪族系TPUの量(重量的)	2 0	9.0		5.0	100
芳香族系TPUの量(重量部)	_			-	
TPUボリオール成分	イーングイ	アジペート		1-24	アジペート
可塑剤の種類	DOP	DBS	u-DOP	リネボール フタレート Co-11	.
可塑剤の量 (重量部)	0.6	0 6	0.6	0 6	
可塑剤エステル基の直鎖率 (%)	0	100	100	8 0	
フィラーの種類	タルタ	4114	6716	4114	-
フィラーの量 (重量部)	3.0	3.0	3.0	3.0	
引張強度 (kg/cd)	100	9 8	5.4	8 2	400
引張伸び (%)	370	430	160	0 1 0	550
<b>硬度 (Hs)</b>	7.1	9 9	2 1	2 L	2 6
100℃での引張弾性率 (×10'dyn/ cd)	3, 0.	1. 4	1. 5	2.9	5. 5.
t a n δ ビーク温度 (°C) (T g の尺度)	-5	62-	L-	-20	-35
耐光性 (フェード83℃×400hr.)	0	0	0	×ブリード	0
耐熱性(80×400hr.)	×惲発減量大	×揮発減量大	0	0	0

法3

[0024]

【表4】

			1		
			比較	\$ <b>9</b>	
	90	C,7	(82)	60	010)
P V C レジンの重合度	1300	1300	1300	1300	1300
PVCの量 (重量部)	100	100	1 0 0	100	100
脂肪族系TPUの量(重量部)		5.0	5.0	5.0	5.0
芳香族系TPUの量(重量部)	5 0				
TPUポリオール成分	エーテル	アジペート	7.200-1	アジペート	インペート
可塑剤の種類	n-DOP	DOA	リネボール フタレート Gil-14	DIDP	DNDP
可塑剤の量(重量部)	0.6	0 6	0 6	0 6	0 6
可塑剤エステル基の直鎖率 (%)	1 0 0	100	100	. 100	100
フィラーの種類	4214	タルク	6216	4114	6716
フィラーの量 (重量部)	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0
引張強度 (kg/cd)	·	125	113	101	3 6
引張伸び (%)		430	330	330	300
<b>硬度 (Hs)</b>	很練	11	1 O	74	73
100℃での引張弾性率 (×10 dyn/ cd)	彻定不可	1. 6	1. 9	2. 1	2. 4
t a n δ ピーク温度 (°C) (T g の尺度)		-25	-16	9 –	-16
耐光性 (フェード83℃×400hr.)		0	メブリード	0	メブリード
耐熱性(80×400hr.)	0	×揮発減量大	.0	0	0

**A** 

# 【図面の簡単な説明】

# 【図1】.

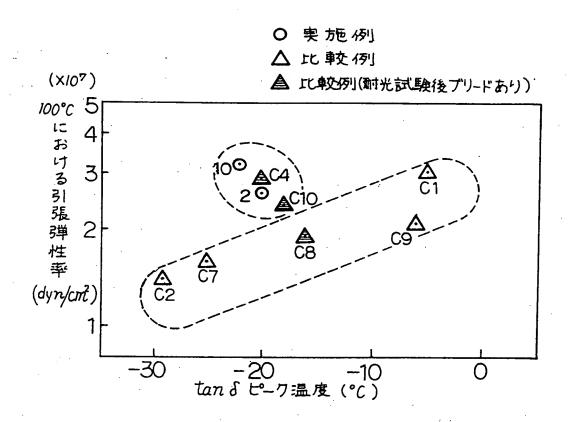
実施例における t a n δ ピーク温度と 1 0 0 ℃ における引張弾性率の関係を示すグラフ。

# 【符号の説明】

- 〇. . . 実施例.
- △. . . 比較例,
- ▲... 比較例(耐光試験後ブリードあり),

# 【書類名】 図面

# 【図1】



## 【書類名】 要約書

#### 【要約】

【構成】 この軟質塩化ビニル樹脂は、塩化ビニル樹脂100重量部と、脂肪族系の熱可塑性ポリウレタン20~150重量部と、ノルマル・ジオクチル・フタレート(n-DOP)等の複合アルキルフタール酸エステル(複合APE)60~150重量部とからなる。

【効果】 上記軟質塩化ビニル樹脂には、脂肪族系の熱可塑性ポリウレタンを特定量配合しているため、かかる熱可塑性ポリウレタンの有する強靱で弾性等の機械強度、耐寒性に優れた性質が付加される。また、可塑剤として複合APEを配合することにより、耐寒性と耐熱性が極めて良好となり、かつ長期耐久性能にも優れる。

【選択図】 なし

東京中央郵便局 料金後納 郵 便

郵便はがき

450

愛知県

住 所 名古屋市中村区名駅3丁目26番19号 名駅永田ビ

ル 髙橋特許事務所

氏 名 髙橋 祥泰



出願番号通知

平成 3年 6月28日

許 庁 長 官

出願日 平成 3年 5月24日

受付日 平成 3年 5月27日

整理番号 受付番号 出願番号 ①G-20260 49142600791 特顯平 3-149799 2G-20270 49142600792 特顯平 3-140800-

D贵社NO. 900581 軟化塩化~組成物」

出願人

豊田合成株式会社

郵便番号 100 東京都千代田区霞が関3丁目4番3号

牌 許

r÷